PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

52-009040

(43)Date of publication of application: 24.01.1977

(51)Int.CI.

B05D 1/38

// B05D 7/24

(21)Application number: 50-085031

(71)Applicant: KANSAI PAINT CO LTD

(22)Date of filing:

11.07.1975

(72)Inventor: MIZUNO ISAO

(54) A COATING METHOD

(57)Abstract:

PURPOSE: A coating method for obtaining a multi-layer coating having an improved interlayer adhesivity by letting each layer to have different gel-fractions.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office



等 許 願 (

特許庁長作殿

医和30年7月11日

強用の名称

盖 娑 努 袈

特許初求の福田に記載された発明の数(/)

ne vn 27

人間用

在 所 成以取危险抗抗约365番地

れ 称 関西ペイント株式会社

化农并益和职制费 坂 東 依 彦

(注) 水件に関する曲額の送付等今後一切の連絡は下記に願います。

〒 254 | 神奈川県平城市八幡 1200番地

関西ペイント株式会社特許駅. 電話平理 (0463) 23-2111 (大代农)

50 085031



(19) 日本国特許庁

公開特許公報

①特開昭 52-9040

43公開日 昭52.(1977) 1.24

到特願昭 50-8503/

②出願日 昭50 (1975) 7. 4/

審查請求 未請求

(全6頁)

庁内整理番号 2006 32 2006 32

図日本分類 24のAま 24のB9 ⑤ Int.Cl².
Bo5D //38//
Bo5D 7/24

明細

/ 発明の名称

含装方法

2.特許請求の範囲

無硬化性粉体強料を強り重ねる工程において、一層目の、あるいは一層目と二層目の散象料をよっまの%のグル分率を示す半硬化速膜になるように焼付け、ついで一層目の、あるいは一層目と二層目の散逸料と同種の、もしくは異種の散逸料を/回漁装した後、最終強装の強腰のグル分率が90%以上になるように焼付けを行なつて、硬化した総合強膜を形成させるととを特徴とする強装方法。3発明の詳細な説明

本発明は無硬化性粉体強料の強り重ねにおいて、仕上り強膜面の平坦・平滑性に考れ、かつ強 膜層間の密着性の良好な総合強膜を形成させ得る 強装方法に関する。

熱硬化性粉体強料(以下、単に「強料」という)は、溶剤型強料のように強膜面に平坦・平滞性を 付与する溶剤を含まず、また強料の基体である粉 末樹脂のブロッキング(粉末樹脂が互いにくつつき合つで塊になるとと)を防止するために、溶剤型塗料に用いられる樹脂と比べ高分子量の樹脂を使用せざるを得ないことや、さらに、その強膜形成が粉末層の溶験→硬化開始→硬化終結のような過程を経るため、溶験→硬化開始される傾向がつよい。

すなわち、強膜の成展と硬化が同時に進行しや すいため、硬化後の強膜面はオレンジ肌状の外観 を呈しやすいのが一般的欠陥といえる。

かかる外観を解信せしめる方法として、熱硬化性の粉末樹脂を低分子量のものにするか、もしくは硬化剤の選択などにより架積密度を用設加剤のまたは吸油量が小さい類料や塗面改良用設加剤の配合、漁料の粒度を細かくするかど多酸にわたって研究されてきた。しかし、粉末樹脂の分子量低下は漁農面の平坦・平滑性の向上に分影響をあたたるが、漁農性能の低下や塗料のブロッキングの原因になり、また、粉末樹脂の粒度を極く發細化

特別 昭52-9040(2)

するとブロッキングを起としやすくなる。すなわ ち、強膜面の平坦・平滑性と強膜性能、強装作業 性ならびに貯蔵性とは相互に関連性があり、上途 の方法によつて完全な解決をはかることは困難で おつた。歯科の塗り重ねにおいて、仕上り塗膜面 の平坦・平常性を改善するために従来からとられ て来た方法は、たとえば2回塾り仕上げにおいて、 一層目を 70~80ミクロン程度に塗布し、これを 所定の焼付け条件で焼付けて加熱硬化させた後、 研磨紙(通常#320、またはサ400ペーパー)に よる空研ぎまたは水研ぎを行たい。さらに二層目 . の強料を 70~80 ミクロン歯布して焼付け、仕上 り遠膜面の平坦・平滑性を得るやり方であるが、 しばしば一届目の強膜と二層目の強膜との展開密 着性の低下を来して塗装品の使用時に剝離事故を 起こし、かつ作業工数の増加と競布量の増大に起 因するコストの上昇を招き、これらに対する対策 を市場から強く要望されてきた。

本発明者は塗料の塗り重ね工程における塗料の 硬化条件について種々研究した結果、前述の路欠

なるに従つて、一層目の塗膜、あるいは二層目の 遠膜と、ついで塗られ続付けられてゲル分率90 . 豸以上の硬化状態に差した二層目の金膜、あるい は三層目の盤膜との間の層間密着性が、さらに3 国強り仕上げにおいて一層目の盗膜と二層目の塗 膜との間の層間密着性が不良となるが、一層目の、 あるいは一層目と二層目の強膜のグル分率がょ~ 80%の半硬化状態になるように施付けることに よつて、一層目の塗膜、あるいは二層目の塗膜と グル分率 90%以上の硬化状態に達した二層目の 強膜、あるいは三層目の虫膜との間の層間密着性 が、さらに3回季り仕上げにおいて一層目の塗膜 と二層目の強膜との間の層間密着性が著しく向上 し、かつ良好な平坦・平滑性を有する総合強膜を 形成させりる事実を発見した。本発明に係る強鼓 方法はかかる事実に基づいて完成されたものであ るが、これは最終重要後の速度の統付け過程にお . いて、一層目の半硬化塗膜、あるいは一層目と二 雇目の半硬化強膜の疣膜がなお統行され、総合強 膜面の平坦・平滑性の向上に大巾に寄与するとと

点を解消しりる重要技術を確立した。すなわち本発明は、強料を強り番ねる工程にかいて、一層目の、あるいは一層目と二層目の塗料を 5~8~8のパル分率を示す半硬化造膜になるように焼付け、ついて一層目の、あるいは一層目と二層目の強料を同種の、もしくは異種の整料を/回透接した数との強度のゲル分率が9~8以上になるよ、りに焼付けを行なつて、硬化した総合整度を形成させることを特徴とする強装方法に関するものである。

本発明者は、強料、たとえば熱硬化性エボキシ 樹脂、熱硬化性アクリル樹脂、熱硬化性ポリエス ラル樹脂等を基体とする強料にないで、所類の健康の硬化は、焼付け板の強膜の硬化とするが、の強性であればよく、また、同種の強料の基体である熱硬化性樹脂が相互に同種である熱硬化性樹脂が相互に異種のもの強りの強り重ねにおいて、一層目の、あるいは一層目の出口を正面目の強度のグル分率が90%に近く

もに、一層目と二層目の(2回塗り仕上げの場合)、 あるいは一層目と二層目と三層目の(3回歯り仕 上げの場合)強膜の境界部で相互に強料の融合す たは満和が起とるためと推定される。一層目の、 あるいは一層目と二層目の邀請のゲル分率がよる 以下では、粉末層の落融→硬化開始の過程に⇒げ る溶融→流動→流展→硬化開始の時系列的現象の りちで、流展が十分などなわれない状態で、との 上に二層目あるいは三層目の塗膜が始されるため、 一層目あるいは一層目と二層目の流展不良の金膜 面の模様が二層目おるいは三層目の途膜上に再現 され、凸凹状の総合態膜面を生じる傾向が強く、 さらに、ハジャ、ヘコミ等も発生しやすくたるた め遊けるべきである。また、一層目の、あるいは 一層目と二層目の遠膜のゲル分率が 80%以上、 90%以下では、前述の層間密着性において不安 定な部分を発生しやすく、塗装品の使用時、軽微 た 衝撃 等により部分的 剝離を生じる かそれがある ため好ましくない。最終塗装の遠膜の硬化条件は、 グル分率が90%以上になるような焼付け温度と

特開 昭52-9040 (3)

本発明の強装方法にかいて強り重ねられる各層の強料は、同程または異種の強料の組合わせで選ぶことができ、たとえば1回強り仕上げでは、熱硬化性エポキシ樹脂系強料(一層目)、熱硬化性エポキシ樹脂系強料(一層目)、熱硬化性ポリエステル樹脂系強料(一番よび二層目)、熱硬化性ポリエステル
強料(一番よび二層目)、熱硬化性ポリエステル

80ミクロン程度にヤヤ厚強りすることも、さらに、一層目の、あるいは一層目と二層目の強度を 60~80ミクロン程度にヤヤ厚強りし、二層目の、あるいは三層目の強度を 20~30ミクロン程度にヤヤ薄強りすることも可能であるが、用途に応じ上記の範囲の各層の膜厚以外の膜厚を任意に設定することができる。

 本発明の強要方法で、総合強膜を構成する各層の強膜の厚さは、通常 30~40 ミクロン程度(たとえば 2 回塗り仕上げでは、合計 60~80 ミクロン)でよく、また、一層目の、あるいは一層目と二層目の強膜を 20~30 ミクロン程度にや 中海強りし、二層目の、あるいは三層目の強膜を 60~

連科の組合わせや膜厚の組合わせが任意に選定で きることから、強膜に要求される諸性能や密着性 ・美装性を広範囲に満足させりる粉体強製仕上げ を可能ならしめ、さらに重要能率の向上と銃装コ ストの低減に寄与せしめりるものである。

以下実施例および比較例について説明する。

ヒスフエノールA型固形エポキシ樹脂(シエル化学会社製、エピコート1004)100部(重量部、以下同じ)、ジシアンジアミド 3部、チタン白(ナナターゼ型)60部、アイロンブラツク 0 3部、ベンガラの5 部、オキサイドエローの5 部からたり、粒度分布 3 - 100ミクロンの範囲の熱硬化性エポキシ機能系強料を下塗り(一層目)とし、アクリル酸の- ブテル17部、メタクリル酸グリンジル10部かよびスチレン43部を共重合せしめたガラス転移温度約300の共重合体)100部、セバチン酸10部、チタン白(ルチル型)30部からたり、粒度分布5-100ミクロンの範囲の熱硬化

特開叫52-9040(4)

性アクリル樹脂系強料を上型り(二層目)として、 教ノに示す条件で紹合強度を形成せしめた。表ュ は教ノ中の下強りのみの能付け条件を変えた場合 の下独り強度のゲル分率が上強り後の総合強度の 強面状態および下途りと上微りの強度間の層間を 着性にどのように影響するかを試験した結果を示 すっすなわち、下微り強度の硬化程度を示すがル 分率が低いほど上強り後の総合強度面の平坦・平 着性が良くなることが判る。

٠.)

	表 /	
鱼装工程	内	容
/集 材	冷延佩板 SPC - / (約	300×100×08=)
化成皮 - 膜処理	ポンデライト # 3 / / 4 (日本パーカライジング	会社製、リン酸亜鉛系)
・【集集)の	静電粉体監装機(サメス り膜厚が30~40ミク	社製、スタージエツト)によ ロンになるように塗装
* []	/300,30分	M(下並り始膜のゲル分率)
	静電粉体塗装機(サメス り膜厚が30~4019	・社製、スタージエント)によ ロンになるように強装
よう	•	「上並り強膜のゲル分率

H: 80 GRI

及 / 中の下塗りの焼付けを / 60030分間の条件で行たつたほかは、実施例 / (要 /)と同様な方法によつて総合強度をつくつた。以験結果を要 2 に示す。

	•	-		
疾	抽	6 91	/	比較例/
下数りの続付け条件	120°C, 30%)	1300, 205	140 Q 305)	1600, 305
下強り強硬のどか分率	E %	30%	775	96%
並而平坦 · 平清性	他的飞起开	魚 好	良好	不 良.
酒 随 击 兼 性	25/25	25/25	25/25	0/25

实施例 2

ポリエステル樹脂(ジメチルテレフタレート/ モル、ジメチルイソフタレート Q9 モル、ネオペ ンチルダリコール /4 モル、 /・3-ブチレングリ コール /4 モル、グリセリン Q3 モル、イソフタ

•	٠.	
微装工程	! 内	- -
/業 材	実施例/(表/)と何じ
→ 化 成 皮 上 膜 処 理	実施例/(安/)と同じ
. [二]	静電粉体強装機(グマヤ モクロンにたるように	土製)により原厚が20~30 丸装
4 (有) (→Mj(下張り造蹊のグル分高) 7%
主 (新電粉体強装機(グマネ ミクロンになるように見	上製)により鎮摩が30~30 主要
4. 共和的	1700.303	分間(上生り生態のゲル分率) サゴダ

比較例2

表3中の下勤りの焼付けを / 70 ロ、30分間の条件で行なつたほかは、実施例 2 (袋 3) と同様な方法によつて総合強膜をつくつた。試験結果を表4 に示す。

喪	抽	9%					90 2
TE DOMENT	130 0、30分	/#0°0,	30%	1300	50%	1700	305>
下数り数数のゲル分字	7 %	2 5		6	0 %	7.	s %
金面平坦 平滑性	極めて良好	良	好	A	舒	· . 本	A
形 10 包 角性	25/25	2 3	25	.29	25	. 0	/25

事施例了

実施例 / と問じてクリル関節 / 00 部、セパチン酸 / 0 部、チタン白(ルテル型) * 0 部、カーポンプラック Q 0 0 / 部、フタロシアニンブルー 0 / 部、ノンリーフイング型アルミニウム粉 3 部からなり、粒度分布 5~/ 00 ミクロンの範囲の熱硬化性 アクリル機筋 メタリンク 歯科を下塗り (一層目)とし、実施例 / と同じ アクリル関筋 / 00 部、セパチン酸 / 0 部からなり、粒度分布 5~/ 00 ミクロンの範囲の熱硬化性 アクリル関脂系透明強料を上微り (二層目)として、要 3 化デナ条件で総合塗膜を形成せしめた。

た方法によつて総合金膜をつくつた。試験結果を 表もに示す。

表

	夹	推	(7 V)	3	比較例3
下塗りの熱付	け条件	/10 Q 30%	140 a 305)	150 Q 305t	170'Q 30%
下始り強硬の	ゲル分率	6%	23%	56%	93%
建面平坦	平滑性	施力で良好	食 好	良好	不良
廣園物	着 性	25/25	25/25	25/25	0/25

.实施例 4

実施例 / と同じ熱硬化性エポキン樹脂系強料、 実施例 3 と同じ熱硬化性アクリル樹脂系メタリン ク強料 5 よび実施例 3 と同じ熱硬化性アクリル樹脂系透明強料をそれぞれ下強り(一層目)、中強 り(二層目)、および上強り(三層目)とし、袋 7 の条件で、総合強度を形成せしめた。袋よは袋 7 中の下塗りおよび中塗りの焼付け条件を変えた 場合の結果を示す。 また表もは表す中の下塗りのみの説付け条件を 変えた場合の下塗り塗膜のゲル分率が上塗り後の 総合塗膜の塗面状態をよび下塗りを上塗りの塗膜 間の層間密着性にどのように影響するかを試験し た結果を示す。

) •

建 英	工程	. 内	容
/. 朱	材	完施例/(表/)	と同じ
,化战	皮質	実施例/(表/)	と同じ
. T.A	夏)の	幹電粉体数扱機(サメス り膜厚が30~30 € ダ	(社製、スタージエフト) によ フロンにたるように強築
《天	見)の	1 4 0 0 . 3 0 %	→間(下金り塗装のグル分率) ユナ系
きま	(E)0	特電粉体塗装機(サメス り膜厚が30~40ミ	、社製、スタージエント)によ クロンになるように強装
6.	(g) 0	1700.305	→間(上生り生膜のゲル分率) タオダ

比較例』

表 4 中の下途りの焼付けを 1700、30分間の 条件で行なつたほかは、実施例 3 (表 3)と同様

9.

多 娄 (工 名	r d	8
		を/)と同じ
, 化 成 皮	突施例 / (を/)と何じ ·
. 【编》	の 計電粉体造装機(* り膜厚が30~4	サメス社製、スタージエット) K L O ミクロンにかるよりに強装
4 大角	1300,	30分間(下奈り改度のゲル分率) 30分
北京		サメス社製、スタージエツト)によ 0 ミクロンになるように強装
6 是科		30分間(中鉄り強膜のゲル分率) 235
7. 七點量	・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	サメス社製、スタージエツト)によ 0 ミクロンになるように重装
. 持續	/ 700.	ョの分間(上途り逸襲のゲル分率) 91%

比較·例·

扱う中の下重りおよび中重りの続付けを、それ ぞれ / 600、30分間および / 700、30分間の条件で行なつたほかは、実施例 * (扱う) と同様な 方法によつて総合金膜をつくつた。試験結果を表 8 亿示寸。

ŧ

	実	施	例	¥	比較例#
TERD OFFI	州来件	1200, 30%	1301, 305)	140 C 305	1600, 305)
下致力量等	の分分字	8 %	30%	77%	96%
中をりの統	が条件	1300 30H	1400 305	150 Q 30%	170 a 309
中独身数膜。	ロゲル分部	6 %	23%	36%	93%
上途りの規	扩操件	1700 305	1700 305)	1700 305	1700 305
黄面平坦	平滑性	極めて良好	良好	良 好	不良
PB 145 195	着性	29	25/25	25/25	%23

注1)ゲル分率の測定法

水銀アマルガム法を使用して剝離させた焼付け 後の金膜の小片の5~18を円筒口紙の中に入れ、 精秤してソックスレー抽出装置に入れる。次に該 装置のフラスコにアセトン/メタノールニ/// (容量比)の混合溶剤を100mを入れ、ウオーター パスまたはマントルヒーターで加熱してる時間 選流したのち、円筒口紙と遊離強膜とをともにと り出し、恒量になるまで約1000で乾燥して秤量 する。

ゲル分車は次式によつて求められる。

$$G (40) = \frac{W_{1} - W_{0}}{W_{1} - W_{0}} \times / 0 0$$

W₁ =円筒 α 紙と遊離逸膜の重量(g)
W₃ =抽出、乾燥後の円筒 α 紙と遊離敏膜

Wo=円筒ロ紙の重量(g)

往2) 盐膜跃脉方法

造面平坦・平滑性;目視によつて判定。

展園密着性: 片刃安全カミソリを用い、2 = 間 隔 2 5 分割のコペン目を下塗り強 膜に速するまで知み、 ゴベン目の 部分にセロファンテーブを貼りつ け、急速に剝離したときの中塗り または上塗り強膜の剝離状態をゴ パン目部の強膜の残骸/25で表

特許出願人 関西ペイント株式会社

添付作類の目録

(1) 明細書 1通

(8) 國非別水

1-14-iii-1-14-ii

til Hillianista tarbar a sa

411-42-161 K

41-11

-

14字伽斯 2 李加斯 2 李加斯 2 李加斯